First Hit

Previous Doc

Next Doc

Go to Doc#

Generate Collection

L5: Entry 6 of 65

File: JPAB

Aug 24, 2001

PUB-NO: JP02001228134A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 2001228134 A

TITLE: EVALUATION METHOD FOR PERFORMANCE OF CATION EXCHANGE RESIN AND MANAGEMENT

METHOD OF WATER TREATMENT SYSTEM USING IT

PUBN-DATE: August 24, 2001

INVENTOR - INFORMATION:

NAME

COUNTRY

KENMOCHI, CHIKA FUKAWA, JUNPEI

INT-CL (IPC): G01N 30/96; B01J 47/14; C02F 1/42; G01N 33/44

#### ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an evaluation method for performance of cation exchange resin capable of precisely evaluating the degree of deterioration of a cation exchange resin and precisely detecting the replacement timing of the cation exchange resin.

SOLUTION: In this method, the process of bringing a liquid into contact with the cation exchange resin and measuring the polystyrene sulfonic acid quantity contained in this liquid and the process of centrifugally separating the liquid after the contact with the cation exchange resin, filtering the liquid after centrifugal separation with a membrane filter, and measuring the polystyrene sulfonic acid quantity contained in the filtrate, are executed. On the basis of the fine particle type polystyrene sulfonic acid quantity calculated from the polystyrene sulfonic acid quantities obtained in both the processes, the degree of deterioration of the cation exchange resin is evaluated.

COPYRIGHT: (C) 2001, JPO

Previous Doc Next Doc Go to Doc#

### (19)日本国特許庁 (JP)

## (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-228134 (P2001 - 228134A)

(43)公開日 平成13年8月24日(2001.8.24)

(51) Int.Cl.7	識別記号	FΙ		テーマコード( <del>参考</del> )
G01N	30/96	G01N	30/96	Z 4D025
B01J	47/14	B01J	47/14	
C 0 2 F	1/42	C 0 2 F	1/42	В
G01N	33/44	G01N	33/44	•

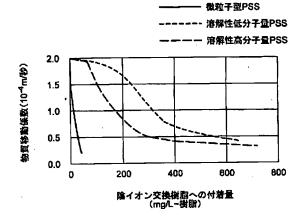
		審査請求	未耐求 耐求項の数9 〇L (全 8 頁)
(21)出願番号	特願2000-294281(P2000-294281)	(71)出願人	000004400 オルガノ株式会社
(22)出顧日	平成12年9月27日(2000.9.27)	(72)発明者	東京都江東区新砂1丁目2番8号
(31)優先権主張番号 (32)優先日	特顧平11-346006 平成11年12月6日(1999.12.6)		東京都江東区新砂1丁目2番8号 オルガノ株式会社内
(33)優先権主張国	日本(JP)	(72)発明者	府川 潤平 東京都江東区新砂1丁目2番8号 オルガ ノ株式会社内
		(74)代理人	100095326 弁理士 畑中 芳実 (外2名)
		Fターム(参	考) 4D025 AA03 AA07 AB22 AB23 BA08 BA09 CA10 DA10

#### (54)【発明の名称】 陽イオン交換樹脂の性能評価方法及びそれを用いた水処理系の管理方法

### (57)【要約】

【課題】 陽イオン交換樹脂の劣化度合いを精度よく評 価することができ、陽イオン交換樹脂の交換時期を的確 に予測することが可能な陽イオン交換樹脂の性能評価方 法を提供する。

【解決手段】 陽イオン交換樹脂に液体を接触させ、次 いでこの液体中に含まれるポリスチレンスルホン酸量を 測定する工程と、陽イオン交換樹脂に接触させた後の液 体を遠心分離し、次いで遠心分離後の液体をメンブレン フィルタで沪過した後、沪液中に含まれるポリスチレン スルホン酸量を測定する工程とを実施する。そして、両 工程で得られたポリスチレンスルホン酸量から算出され る微粒子型ポリスチレンスルホン酸量に基づいて、陽イ オン交換樹脂の劣化度合いを評価する。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 陽イオン交換樹脂に液体を接触させ、次いで陽イオン交換樹脂に接触させた後の液体中に含まれるポリスチレンスルホン酸量を測定する工程と、前記陽イオン交換樹脂に接触させた後の液体を遠心分離し、次いで遠心分離後の液体をメンブレンフィルタで沪過した後、沪液中に含まれるポリスチレンスルホン酸量を測定する工程とを備えたことを特徴とする陽イオン交換樹脂の性能評価方法。

1

【請求項2】 前記両工程で得られたポリスチレンスル 10 ホン酸量から算出される微粒子型ポリスチレンスルホン酸量に基づいて陽イオン交換樹脂の劣化度合いを評価する請求項1に記載の陽イオン交換樹脂の性能評価方法。

【請求項3】 陽イオン交換樹脂に液体を接触させる前に、陽イオン交換樹脂に銅イオン及び/又は鉄イオンを吸着させ、さらにヒドラジン水溶液を接触させて陽イオン交換樹脂を加速劣化させる請求項1又は2に記載の陽イオン交換樹脂の性能評価方法。

【請求項4】 加速劣化させた陽イオン交換樹脂に液体を接触させる前に、加速劣化させた陽イオン交換樹脂に 20酸水溶液を接触させて陽イオン交換樹脂に吸着されている銅イオン及び/又は鉄イオンを脱離させる請求項3に記載の陽イオン交換樹脂の性能評価方法。

【請求項5】 陽イオン交換樹脂に液体を接触させる際に、陽イオン交換樹脂に結晶金属を添加して陽イオン交換樹脂を加速劣化させる請求項1又は2に記載の陽イオン交換樹脂の性能評価方法。

【請求項6】 ポリスチレンスルホン酸量の測定をゲルフィルトレーションクロマトグラフィーにより行う請求項1~5のいずれか1項に記載の陽イオン交換樹脂の性 30能評価方法。

【請求項7】 微粒子型ポリスチレンスルホン酸が、孔径0.4~0.45μmのメンブレンフィルタを透過し、孔径0.1μm以下のメンブレンフィルタを透過しない大きさの不溶解性ポリスチレンスルホン酸である請求項1~6のいずれか1項に記載の陽イオン交換樹脂の性能評価方法。

【請求項8】 遠心分離において回転数を30000rpm以上とする請求項1~7のいずれか1項に記載の陽イオン交換樹脂の性能評価方法。

【請求項9】 請求項1~8のいずれか1項に記載の陽イオン交換樹脂の性能評価方法を用いて陽イオン交換樹脂の劣化度合いを評価することを特徴とする水処理系の管理方法。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、火力発電所、原子力発電所の復水脱塩装置や、電子工業における純水製造装置のポリッシャ等で使用する陽イオン交換樹脂の劣化度合いの評価方法に関する。また、本発明は、上記評価 50

2 方法を用いた水処理系の管理方法に関する。

[0002]

【従来の技術】陽イオン交換樹脂と陰イオン交換樹脂と を組み合わせた脱塩装置のイオン交換樹脂の性能評価方法として、次の方法が知られている。すなわち、①脱塩 装置から樹脂をサンプリングし、②混合状態の場合は逆 洗等の手法により分離し、③再生が必要な場合は、陽イ オン交換樹脂は塩酸等の酸再生剤を通薬してH形に調整 し、陰イオン交換樹脂は苛性ソーダ等のアルカリ再生剤 を通薬して〇H形に調整した後、十分に洗浄を行い、④ 樹脂を脱塩装置と同様の組み合わせになるように調整 し、⑤これを試験筒に充填して試験筒に一定濃度の塩類 含有水を通水し、処理水に漏洩するイオン量を電気伝導 率の値として測定する方法である。

【0003】しかしながら、上述したイオン交換樹脂の性能評価方法は、イオン交換樹脂の反応速度の低下を知ることはできるが、脱塩装置の処理水質に問題を生じる以前に、予めイオン交換樹脂の使用限界を予測することはできなかった。また、陽イオン交換樹脂の酸化劣化度合いは、TOC溶出量の増加、水分保有能力の増加、TOC溶出物中の高分子物質の増加等によって評価することが可能である。しかし、陽イオン交換樹脂からの溶出物の量は必ずしも使用期間につれて徐々に増加するわけではなく、ある時期から比較的急激に増加するため、上記性能評価方法では陽イオン交換樹脂の使用限界を予測することはできなかった。

【0004】これに対し、本出願人は、陽イオン交換樹脂の使用限界を予測できる方法として、陽イオン交換樹脂に銅イオン及び/又は鉄イオンを吸着させた後、ヒドラジン水溶液を接触させて加速劣化させ、次いで劣化させた陽イオン交換樹脂に溶離液を接触させ、この時樹脂から溶出したポリスチレンスルホン酸量を測定する陽イオン交換樹脂の性能評価方法を提案した(特開平9-210977号)。この方法は、陽イオン交換樹脂を加速劣化させた後、劣化させた陽イオン交換樹脂からのポリスチレンスルホン酸溶出量を測定し、その値に基づいて陽イオン交換樹脂の交換時期を決定する方法である。

【0005】すなわち、脱塩装置に通常使用されている 陽イオン交換樹脂は、イオン交換基としてスルホン酸基 を有する強酸性陽イオン交換樹脂であり、その溶出物の 主成分はポリスチレンスルホン酸(以下、場合によりPSSという)である。この陽イオン交換樹脂を長期間使 用した場合、陽イオン交換樹脂の一部が酸化分解されて 劣化し、種々の分子量のPSSを溶出するようになる。 溶出されるPSSは、陽イオン交換樹脂と対で使用される陰イオン交換樹脂の反応速度を低下させることが知られており、そのため陽イオン交換樹脂の劣化度合いの評価方法が望まれていた。しかし、PSSを溶出するようになっても、通常は陽イオン交換樹脂自体のイオン交換性能には大きな低下が認められないため、劣化度合いを

PSSの溶出量によって評価する方法が望まれていた。 前述の特開平9-210977号の方法は、かかる要望 に応えるものである。

#### [0006]

【発明が解決しようとする課題】しかし、本発明者らが 検討を行ったところ、特開平9-210977号の方法 には、次のような問題があることが判明した。すなわ ち、劣化した陽イオン交換樹脂から溶出するポリスチレ ンスルホン酸には、低分子量のポリスチレンスルホン酸 (以下、低分子量PSSという)と、高分子量のポリス 10 チレンスルホン酸(以下、高分子量PSSという)があ るが、本発明者らは、高分子量PSSには、溶解性のポ リスチレンスルホン酸(以下、溶解性PSSという) と、不溶解性のポリスチレンスルホン酸(以下、不溶解 性PSSという)が存在し、陰イオン交換樹脂の反応性 低下には、特に不溶解性PSSが影響を与えることを見 出した。しかし、不溶解性PSSはPSSの特徴を有し ているため、特開平9-210977号の評価方法で は、不溶解性PSSを溶解性PSSと区別して定量する ことはできず、陽イオン交換樹脂から溶出するPSSは 20 高分子量PSSと低分子量PSSにしか区別できなかっ た。そのため、高分子量PSSとして定量されるPSS 中の溶解性PSSと不溶解性PSSの割合によっては、 陽イオン交換樹脂の劣化度合いをうまく評価することが できない場合があることが判明した。

【0007】本発明は、前述した事情に鑑みてなされた もので、陽イオン交換樹脂の劣化度合いを陽イオン交換 樹脂からのPSSの溶出量によって評価する方法であっ て、陽イオン交換樹脂の劣化度合いを精度よく評価する ことができる方法を提供することを目的とする。

#### [0008]

【課題を解決するための手段】本発明者は、前述した課 題を達成するために、陽イオン交換樹脂に接触させた後 の液体中に含まれるPSSから不溶解性PSSを分離す る目的で、まず、メンブレンフィルタを用いた沪過処理 によって前記液体から不溶解性PSSを分離することを 試みた。しかし、この方法ではフィルタが目詰まりを起 こし、溶解性PSSがフィルタ上に残留して、溶解性P SSの測定値が低めになってしまうという不具合が生じ た。そこでさらに検討したところ、遠心分離により前記 40 液体中に含まれる微粒子を分離した後、さらにメンブレ ンフィルタで沪過を行うことにより、前記液体から不溶 解性PSSを分離することが可能となり、これにより溶 解性PSSの測定値に影響与えることなく、溶解性PS S及び不溶解性PSSをそれぞれ定量できることを知見 した。

【0009】本発明は、上記知見に基づいてなされたも ので、下記(1)~(8)に示す陽イオン交換樹脂の性 能評価方法、及び、下記(9)に示す水処理系の管理方 換樹脂の評価に適用することができ、陽イオン交換樹脂 であればどのような型(例えばゲル型、MR型、ポーラ ス型等)のものでも評価することができる。

【0010】(1)陽イオン交換樹脂に液体を接触さ せ、次いで陽イオン交換樹脂に接触させた後の液体中に 含まれるポリスチレンスルホン酸量を測定する工程と、 前記陽イオン交換樹脂に接触させた後の液体を遠心分離 し、次いで遠心分離後の液体をメンブレンフィルタで沪 過した後、沪液中に含まれるポリスチレンスルホン酸量 を測定する工程とを備えたことを特徴とする陽イオン交 換樹脂の性能評価方法。

- (2) 前記両工程で得られたポリスチレンスルホン酸量 から算出される微粒子型ポリスチレンスルホン酸量に基 づいて陽イオン交換樹脂の劣化度合いを評価する(1) の陽イオン交換樹脂の性能評価方法。
- (3)陽イオン交換樹脂に液体を接触させる前に、陽イ オン交換樹脂に銅イオン及び/又は鉄イオンを吸着さ せ、さらにヒドラジン水溶液を接触させて陽イオン交換 樹脂を加速劣化させる(1)、(2)の陽イオン交換樹 脂の性能評価方法。
- (4)加速劣化させた陽イオン交換樹脂に液体を接触さ せる前に、加速劣化させた陽イオン交換樹脂に酸水溶液 を接触させて陽イオン交換樹脂に吸着されている銅イオ ン及び/又は鉄イオンを脱離させる(3)の陽イオン交 換樹脂の性能評価方法。
- (5)陽イオン交換樹脂に液体を接触させる際に、陽イ オン交換樹脂に結晶金属を添加して陽イオン交換樹脂を 加速劣化させる(1)、(2)の陽イオン交換樹脂の性 能評価方法。
- 30 (6)ポリスチレンスルホン酸量の測定をゲルフィルト レーションクロマトグラフィーにより行う(1)~
  - (5)の陽イオン交換樹脂の性能評価方法。
  - (7) 微粒子型ポリスチレンスルホン酸が、孔径0.4 ~0.45µmのメンブレンフィルタを透過し、孔径 0. 1 μm以下のメンブレンフィルタを透過しない大き さの不溶解性ポリスチレンスルホン酸である(1)~ (6)の陽イオン交換樹脂の性能評価方法。
  - (8) 遠心分離において回転数を30000 rpm以上 とする(1)~(7)の陽イオン交換樹脂の性能評価方
  - (9)(1)~(8)の陽イオン交換樹脂の性能評価方 法を用いて陽イオン交換樹脂の劣化度合いを評価するこ とを特徴とする水処理系の管理方法。

【0011】本発明において、微粒子型PSSとは、不 溶解性PSSのことをいい、さらに孔径0.4~0.4 5μmのメンブレンフィルタを透過し、孔径0.1μm 以下のメンブレンフィルタを透過しない大きさの不溶解 性PSSのことをいう。本発明では、不溶解性PSSと 微粒子型PSSとを実質的に同じものとしている。した 法を提供する。なお、本発明は各種の強酸性陽イオン交 50 がって、本明細書では、以下、不溶解性PSSを微粒子

5

型PSSという。

【0012】本発明者らは、陽イオン交換樹脂からの微 粒子型PSSの溶出量と、陰イオン交換樹脂の反応性低 下の度合いとが相関性を示すことを見出した。本発明で は、2つの工程で得られたPSS量から算出される微粒 子型PSS量に基づいて、陽イオン交換樹脂の劣化度合 いを精度よく評価することができる。

### [0013]

【発明の実施の形態】以下、本発明につきさらに詳しく 説明する。本発明では、陽イオン交換樹脂に液体を接触 10 させ、次いで陽イオン交換樹脂に接触させた後の液体 (以下、溶出液ということもある)中に含まれるPSS 量を測定する工程(以下、第1工程ということもある) を実施する。第1工程で測定を行う溶出液中には、微粒 子型PSS、溶解性高分子量PSS及び溶解性低分子量 PSSが存在する。

【0014】陽イオン交換樹脂に接触させる液体(以 下、溶離液ということもある)としては、例えば、純水 や、純水に塩化ナトリウム、硫酸ナトリウム、アンモニ ア、ヒドラジン、水酸化ナトリウム等の電解質を比較的 20 低濃度で溶解させた電解質水溶液等が挙げられるが、P SSの溶離効果が高いという点で、特にアンモニアとヒ ドラジンとを含有する混合水溶液を用いるのが好まし い。陽イオン交換樹脂に溶離液を接触させる方法も特に 制限はないが、好ましくは溶離液中に陽イオン交換樹脂 を浸漬して撹拌下に接触させる浸漬法を用いるとよく、 また、このとき反応系の温度を約40℃程度にするとよ W

【0015】陽イオン交換樹脂に接触させた後の液体 (以下、溶出液ということもある)中に含まれるPSS 30 量の測定方法に限定はなく、いかなる方法によってもよ いが、ゲルフィルトレーションクロマトグラフィー (G FC)によることが特に好ましい。GFCは液体クロマ トグラフィーの一種であり、溶媒に溶解した物質をその 分子サイズの差によって分離定量する方法である。GF Cの検出器としては、例えば紫外線検出器、示差屈折検 出器等を用いることができるが、微粒子型PSSは大き さが異なるだけで微粒子といえどもPSSの特徴を有し ているため、PSSと同一の波長で定量することができ る。この場合、紫外線検出器はピーク面積を測ることに 40 より容易に定量できるため特に好ましい。なお、陽イオ ン交換樹脂から溶出した微粒子型PSS以外の微粒子は 検出されないため定量に誤差が生じることはない。

【0016】また、本発明では、前記溶出液を遠心分離 し、次いで遠心分離後の溶出液をメンブレンフィルタで デ過した後、デ液中に含まれるPSS量を測定する工程 (以下、第2工程ということもある)を実施する。上記 遠心分離及び沪過により、溶出液中から微粒子型PSS が除去される。

を除去する目的で行われるもので、その条件に特に限定 はないが、容器の回転数を30000rpm以上、特に 45000 rpm以上とすることが適当である。この回 転数は、通常より高回転であるが、この回転数により微 粒子の分離を良好に行うことができる。また、回転時間 は30分~3時間が好ましく、例えば回転数45000 rpmの場合は回転時間を1時間程度とすることが適当

【0018】メンブレンフィルタによる沪過は、遠心分 離後の溶出液中に残存する微粒子を除去する目的で行わ れるもので、メンブレンフィルタとしては、孔径が0. 1μm以下のものを用いることが好ましい。孔径0.1 μmとは、バブルポイント法 (JIS-K3832) な どの物理的測定法や、一定粒径の粉末を用いて測定する JIS-Z8901などの粒子保留性測定方法により算 出した値を示すものである。また、上記以外の方法で測 定される場合もあり、一般には平均孔径と称されている ので、本発明においてもこれに倣うものとする。本発明 では、メンブレンフィルタとして、上記孔径を有するも のであれば、精密沪過膜、限外沪過膜等の任意のものを 用いることができるが、操作の簡便性の点でディスク形 の精密沪過膜が特に好ましい。

【0019】第2工程におけるPSS量の測定手段に限 定はないが、第1工程と同様にGFCによることが特に 好ましい。

【0020】なお、第1工程及び第2工程におけるGF CによるPSS量の測定において、紫外線検出器を用い る場合、紫外線は懸濁物質中では散乱、反射の影響を受 けるため、試料中に微粒子が含まれる場合と含まれない 場合とでは、PSS濃度と吸光度との関係が異なる。し たがって、試料中に微粒子が含まれる場合と含まれない 場合の両方の検量線を作成して定量を行うことが適当で ある。

【0021】ところで、第1工程で測定を行う溶出液中 には微粒子型PSS、溶解性高分子量PSS及び溶解性 低分子量PSSが存在し、第2工程で測定を行う溶出液 中には溶解性高分子量PSS及び溶解性低分子量PSS が存在するが、両工程では高分子量PSSのみ、すなわ ち第1工程では微粒子型PSS及び溶解性高分子量PS S、第2工程では溶解性高分子量PSSを定量すること が好ましい。具体的には、分子量1,600以上、特に 10,000以上のPSSを定量することが好ましい。 溶離液を接触させたときに陽イオン交換樹脂から溶出す るPSSは、例えば復水脱塩装置等の実際の水処理系に おいて陽イオン交換樹脂から溶出するものとほぼ同じで あると考えられるが、溶出するPSSのうち分子量が約 1,600未満の低分子量のものは、たとえ溶出しても この陽イオン交換樹脂と対で使用される陰イオン交換樹 脂を汚染してその反応性を低下させることはほとんどな 【0017】遠心分離は、溶出液中のほとんどの微粒子 50 い。したがって、このような低分子量のPSSの溶出は

7

あまり問題とならない。これに対して、分子量が1,600以上のPSSは、比較的少量でも陰イオン交換樹脂を汚染してその反応性を低下させるので、その存在は陰イオン交換樹脂に対して重大な影響を及ぼすこととなる。したがって、陽イオン交換樹脂の性能評価の指標としては、陽イオン交換樹脂と対で使用される陰イオン交換樹脂の性能低下に大きな影響を及ぼす、比較的高分子量のPSSのを指標とするのがよい。

【0022】本発明では、前記第1及び第2工程で得られたPSS量から算出される微粒子型PSS量に基づい 10 て、陽イオン交換樹脂の劣化度合いを評価することが好ましい。すなわち、第1工程では、微粒子型PSS、溶解性高分子量PSSの合計量又は微粒子型PSS及び溶解性低分子量PSSの合計量が測定される。また、第2工程では、溶解性高分子量PSS及び溶解性低分子量PSSの合計量又は溶解性高分子量PSSの量が測定される。したがって、第1工程で得られたPSS量が第2工程で得られたPSS量を差し引くことにより、微粒子型PSS量を得ることができる。 20

【0023】なお、前記第1及び第2工程は、陽イオン 交換樹脂のみに対して実施してもよく、陽イオン交換樹脂と陰イオン交換樹脂との混合物に対して実施してもよい。また、陽イオン交換樹脂の再生処理を行ってから第 1及び第2工程を実施してもよい。

【0024】本発明では、陽イオン交換樹脂を加速劣化させてから前記第1及び第2工程を行うことができ、これによって陽イオン交換樹脂の劣化度合いをさらに精度よく評価することが可能となる。

【0025】陽イオン交換樹脂を加速劣化させる方法の 30 一例として、陽イオン交換樹脂に液体を接触させる前に、陽イオン交換樹脂に銅イオン及び/又は鉄イオンを吸着させ、さらにヒドラジン水溶液を接触させる方法を挙げることができる。

【0026】この場合、陽イオン交換樹脂に銅イオン及び/又は鉄イオンを吸着させる方法はいかなるものでもよく、例えばこれらの金属イオンを含む水溶液に陽イオン交換樹脂を浸漬する浸漬法や、陽イオン交換樹脂を充填したカラムに上記金属イオンを含む水溶液を通液するカラム法等が挙げられる。銅イオン及び/又は鉄イオン 40を吸着させた陽イオン交換樹脂にヒドラジン水溶液を接触させるとなぜ陽イオン交換樹脂が加速劣化するのかは明らかではないが、上記金属イオンとヒドラジンとの反応によって酸化剤である過酸化水素(H2O2)が発生するためではないかと推定される。

【0027】陽イオン交換樹脂にヒドラジン水溶液を接触させる方法も特に限定はなく、例えば上記金属イオン吸着の場合と同様な浸漬法やカラム法を用いることができるが、好適には浸漬法によって接触させるとよく、具体的には上記金属イオン吸着後の陽イオン交換樹脂を例 50

えば濃度 $0.01\sim1.0$ wt%のヒドラジン水溶液中に浸漬し、撹拌下に $10\sim70$ 時間程度接触させるとよい。

【0028】上述の加速劣化手段を採用する場合におい て、陽イオン交換樹脂に接触させる溶離液としてヒドラ ジンを含有する水溶液を用いるときには、加速劣化させ た陽イオン交換樹脂に液体を接触させる前に、加速劣化 させた陽イオン交換樹脂に酸水溶液を接触させて陽イオ ン交換樹脂に吸着されている銅イオン及び/又は鉄イオ ンを脱離させることが好ましい。銅イオン及び/又は鉄 イオンを吸着させ、さらにヒドラジン水溶液を接触させ て劣化処理を行った陽イオン交換樹脂に、PSSを測定 するための溶離液としてヒドラジンを含有する水溶液を 接触させる場合は、銅イオン及び/又は鉄イオンが陽イ オン交換樹脂に吸着されたままだと溶離液中のヒドラジ ンとの接触によって陽イオン交換樹脂の劣化がさらに進 行し、その結果、溶出するPSSの量や分子量に変化が 生じて正確な性能評価が行えなくなるおそれがある。そ のため、劣化処理を行った陽イオン交換樹脂に塩酸、硫 酸等の酸水溶液を接触させて、樹脂に吸着されている銅 イオン及び/又は鉄イオンを予め脱離させてから溶離液 と接触させるようにするとよい。

【0029】陽イオン交換樹脂を加速劣化させる方法の他の例としては、陽イオン交換樹脂に溶離液を接触させる際に、陽イオン交換樹脂に結晶金属を添加する方法を挙げることができる。結晶金属とはイオン状ではない金属をいい、例としてはFe304、Fe203、CuOなどが挙げられる。陽イオン交換樹脂に結晶金属を添加することにより、実際のイオン交換装置において考えられるのと同様な物理的な劣化を陽イオン交換樹脂に与えることができ、これにより陽イオン交換樹脂の加速劣化を引き起こすことができる。

【0030】なお、陽イオン交換樹脂に銅イオン及び/ 又は鉄イオンを吸着させ、さらにヒドラジン水溶液を接 触させる加速劣化方法と、陽イオン交換樹脂に結晶金属 を添加する加速劣化方法とを併用してもよい。

[0031]

【実施例】以下に本発明を実施例に基づいて具体的に示す。

(実験1)新品の強酸性陽イオン交換樹脂50m1を硫酸銅(CuSO4)水溶液中に浸漬し、上記陽イオン交換樹脂に銅イオンを樹脂1リットル当たりCuとして0.4g吸着させた。次いで、この銅イオン吸着樹脂をヒドラジン水溶液中に樹脂1リットル当たり0.15当量のヒドラジン量となる条件で16時間浸漬し、加速劣化させた。その後、この樹脂に5%塩酸水溶液を樹脂1リットル当たり400g(35%HC1水溶液として)の割合で通液して該樹脂を再生し、樹脂に吸着されている銅イオンを脱離させた。

0 【0032】再生後の陽イオン交換樹脂を純水で洗浄し

1.0

た後、濃度1%のアンモニアと濃度0.2%のヒドラジンを含む水溶液(溶離液)100ml中に浸漬し、40℃に加温して16時間振とうした。16時間振とう後、溶出液中に含まれる分子量10,000以上のPSS量をGFCで測定した。その結果、溶出液中に含まれる分子量10,000以上のPSS量はゼロであり、新品の関イオン交換樹脂では、上記の処理によっては分子量10,000以上のPSSは溶出しないことがわかった。【0033】(実験2)溶解性低分子量PSS、溶解性高分子量PSS及び微粒子型PSSの陰イオン交換樹脂10への付着量と、陰イオン交換樹脂の物質移動係数(MTC)との関係を調べた。結果を図1に示す。図1より、微粒子型PSSは溶解性低分子量PSS、溶解性高分子量PSSに較べ、陰イオン交換樹脂の反応性低下に大きく影響を与えることが確認された。

【0034】(実施例1)実際の混床式復水脱塩装置において使用している強酸性陽イオン交換樹脂A及びB(ただし、A, Bはそれぞれ別の装置から採取したもの)のそれぞれ50mlに、5%塩酸水溶液を樹脂1リ\*

\*ットル当たり400g(35%HC1水溶液として)の 割合で通液して該樹脂を再生した。

【0035】再生後の陽イオン交換樹脂を純水で洗浄した後、濃度1%のアンモニアと濃度0.2%のヒドラジンを含む水溶液(溶離液)100ml中に浸漬し、40℃に加温して16時間振とうした。16時間振とう後、溶出液中に含まれる分子量10,000未満のPSS量(PSS量2)をGFCでそれぞれ測定した(第1工程)。一方、前記溶出液を回転数45000rpm、回転時間60分の条件で遠心分離し、さらに孔径0.1μmのメンブレンフィルタで沪過した後、溶出液中に含まれる分子量10,000以上のPSS量(PSS量3)及び分子量10,000未満のPSS量(PSS量4)をGFCでそれぞれ測定した(第2工程)。そして、PSS量1からPSS量3を差し引いた値を微粒子型PSS量とした。結果を下記表1に示す。

[0036]

【表1】

第1工程 第2工程 微粒子型PSS 分子量10000 分子量10000 分子量10000 分子量10000 (PSS母1-以上のPSS 未遊のPSS 以上のPSS 央選のPSS PSS量3) (PSS量1) (PSS量2) (PSS量3) (PSS量4) Aプラント樹間 0.5 15.5 0.1 15.5 0.4 Bプラント樹脂 1.3 11.3 11.3 0.3

≠単位:mgPSS/L-樹脂

【0037】(検討)陽イオン交換樹脂Aを使用してい る実際の脱塩装置(Aプラント)では、使用開始後約3 年で樹脂交換の必要があることがわかっている。この実 績から、Aプラントでは、図2に示すように、高分子P SS発生量(前記PSS量1に相当するPSS量) 1 m 30 gPSS/L-樹脂を基準として樹脂交換を行ってい る。Bプラントでは、同じく前記PSS量1に相当する 高分子PSSの発生量が1mgPSS/L-樹脂となる のは、使用開始後約2年である。しかし、Bプラントで は、実際には2年経過後も陰イオン交換樹脂の物質移動 係数は低下しておらず、樹脂交換の必要はない。一方、 Aプラント及びBプラントにおける微粒子型PSS発生 量の経時変化は図3に示す通りであり、Aプラントでは 微粒子型PSS発生量が1mgPSS/L-樹脂となる のは約3年程度であって、図2の高分子PSS発生量の 40 場合とほぼ同じであるが、Bプラントでは4年以上が経 過しても微粒子型PSS発生量は1mgPSS/L-樹 脂に違していない。したがって、微粒子型PSS発生量 を指標とすれば、前記PSS量1に相当する高分子PS S量を指標として性能評価を行う従来法に比べ、陽イオ ン交換樹脂の劣化度合いを精度よく評価して、陽イオン 交換樹脂の交換時期を的確に予測することができる。

【0038】(実施例2)実際の混床式復水脱塩装置に おいて使用している強酸性陽イオン交換樹脂A及びB (ただし、A及びBはそれぞれ別の装置から採取したも※50

※の)のそれぞれ50mlを硫酸銅(CuSO4)水溶液 又は硫酸第一鉄(FeSO4)水溶液中に浸漬し、これ ら陽イオン交換樹脂にそれぞれ銅イオン又は鉄イオンを 樹脂1リットル当たりCuとしてO.4g又はFeとし てO.37g吸着させた。次いで、この銅イオン又は鉄 イオン吸着樹脂をヒドラジン水溶液中に樹脂1リットル 当たりO.15当量のヒドラジン量となる条件で16時 間浸漬し、加速劣化させた。その後、この樹脂に5%塩 酸水溶液を樹脂1リットル当たり400g(35%HC 1水溶液として)の割合で通液して該樹脂を再生し、樹 脂に吸着されている銅イオン又は鉄イオンを脱離させ た。

【0039】再生後の陽イオン交換樹脂を純水で洗浄した後、実施例1と同様の方法で溶出液中に含まれる分子量10,000以上のPSS量(PSS量1)及び分子量10,000未満のPSS量(PSS量2)をGFCでそれぞれ測定した(第1工程)。また、実施例1と同様の方法で遠心分離、沪過を行った後、溶出液中に含まれる分子量10,000以上のPSS量(PSS量3)及び分子量10,000未満のPSS量(PSS量4)をGFCでそれぞれ測定した(第2工程)。そして、PSS量1からPSS量3を差し引いた値を微粒子型PSS量とした。結果を下記表2に示す。

[0040]

【表2】

1	2

			<sub>/</sub> 第1工程		第2工程		微粒子型PSS
		分子量10000 以上のPSS (PSS量1)	分子量10000 来満のPSS (PSS量2)	分子量10000 以上のPSS (PSS量3)	分子量10000 未満のPSS (PSS量4)		
イオン	CuSO <sub>4</sub>	Aフプラント樹脂	4.8	22.8	0.2	22.8	4.6
		Bプラント樹脂	3.1	20.2	1.1	20.2	2.0
	FeSO₄	Aプラント樹脂	5.2	20.6	0.3	20.6	4.9
		Bプラント樹脂	3.7	19.8	1.8	19.8	1.9

\*単位:mgPSS/L-樹脂

【0041】(実施例3)実際の混床式復水脱塩装置に おいて使用している強酸性陽イオン交換樹脂A及びB (ただし、A及びBはそれぞれ別の装置から採取したも の)のそれぞれ50mlに5%塩酸水溶液を樹脂1リッ トル当たり400g(35%HC1水溶液として)の割 合で通液して該樹脂を再生した。

【0042】再生後の陽イオン交換樹脂を純水で洗浄 し、次いで陽イオン交換樹脂に結晶金属として酸化第二 銅(CuO)又は四酸化三鉄(Fe3O4)を樹脂1リッ トル当たりCu又はFeとしてO.5g添加した。その 20 【0043】 後、実施例1と同様の方法で溶出液中に含まれる分子量\*

\*10,000以上のPSS量(PSS量1)及び分子量 10,000未満のPSS量(PSS量2)をGFCで それぞれ測定した(第1工程)。また、実施例1と同様 の方法で遠心分離、沪過を行った後、溶出液中に含まれ る分子量10,000以上のPSS量(PSS量3)及 び分子量10,000未満のPSS量(PSS量4)を GFCでそれぞれ測定した(第2工程)。そして、PS S量1からPSS量3を差し引いた値を微粒子型PSS 量とした。結果を下記表3に示す。

【表3】

			第1工程		第2工程		微粒子型PSS
			分子量10000 以上のPSS (PSS量1)	分子量10000 未満のPSS (PSS量2)	分子量10000 以上のPSS (PSS量3)	分子量10000 未満のPSS (PSS量4)	(PSS量1- PSS量3)
結品金属	CuO	Aプラント樹脂	6.8	19.2	0.2	19.2	8.4
		Bフラント樹脂	8.2	17.7	2.2	17.7	6.0
	Fe₃O,	Aプラント樹脂	7.5	17.3	0.3	17.3	7.2
		Bプラント樹脂	8.4	16.9	1.7	16.9	6.7

<sup>\*</sup>単位:mgPSS/L-樹脂

#### [0044]

【発明の効果】以上のように、本発明によれば、陽イオ ン交換樹脂の劣化度合いを精度よく評価することがで き、陽イオン交換樹脂の交換時期を的確に予測すること が可能となる。

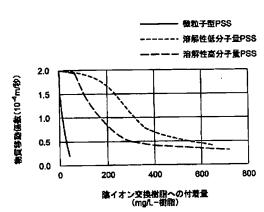
#### 【図面の簡単な説明】

【図1】低分子量PSS、溶解性PSS及び微粒子型P SSの陰イオン交換樹脂への付着量と、陰イオン交換樹※ ※脂の物質移動係数(MTC)との関係を示すグラフであ る。 .

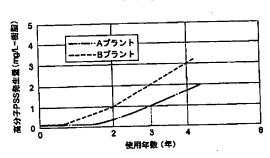
【図2】実際の復水脱塩装置で使用した陽イオン交換樹 脂からの高分子PSSの発生量の経時変化を示すグラフ である。

【図3】実際の復水脱塩装置で使用した陽イオン交換樹 脂からの微粒子型PSSの発生量の経時変化を示すグラ フである。

【図1】



# 【図2】



## 【図3】

